Document made available under the Patent Cooperation Treaty (PCT)

International application number: PCT/JP04/018823

International filing date: 16 December 2004 (16.12.2004)

Document type: Certified copy of priority document

Document details: Country/Office: JP

Number: 2003-421619

Filing date: 18 December 2003 (18.12.2003)

Date of receipt at the International Bureau: 03 March 2005 (03.03.2005)

Remark: Priority document submitted or transmitted to the International Bureau in

compliance with Rule 17.1(a) or (b)



1401.2005

日本国特許庁 JAPAN PATENT OFFICE

別紙添付の書類に記載されている事項は下記の出願書類に記載されている事項と同一であることを証明する。

This is to certify that the annexed is a true copy of the following application as filed with this Office.

出 願 年 月 日
Date of Application:

2003年12月18日

出 願 番 号 Application Number:

特願2003-421619

[ST. 10/C]:

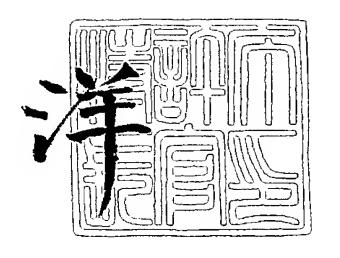
[JP2003-421619]

出 願 人 Applicant(s):

島根県

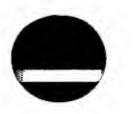
特許庁長官 Commissioner, Japan Patent Office 2005年 2月18日







特許願 【書類名】 PB3Y020 【整理番号】 平成15年12月18日 【提出日】 特許庁長官殿 【あて先】 B22F 3/12 【国際特許分類】 【発明者】 島根県産業技術センター内 島根県松江市北陵町1番地 【住所又は居所】 佐藤 公紀 【氏名】 【発明者】 島根県松江市北陵町1番地 島根県産業技術センター内 【住所又は居所】 尾添 伸明 【氏名】 【発明者】 島根県産業技術センター内 島根県松江市北陵町1番地 【住所又は居所】 小川 仁一 【氏名】 【発明者】 島根県産業技術センター内 島根県松江市北陵町1番地 【住所又は居所】 上野 敏之 【氏名】 【発明者】 島根県松江市北陵町1番地 島根県産業技術センター内 【住所又は居所】 小松原 聡 【氏名】 【特許出願人】 【識別番号】 591282205 島根県 【氏名又は名称】 【代理人】 【識別番号】 100077481 【弁理士】 【氏名又は名称】 谷 義一 【選任した代理人】 100088915 【識別番号】 【弁理士】 阿部 和夫 【氏名又は名称】 【手数料の表示】 013424 【予納台帳番号】 21,000円 【納付金額】 【提出物件の目録】 特許請求の範囲 【物件名】 明細書 1 【物件名】 図面 1 【物件名】 要約書 1 【物件名】 委任状 1 【物件名】 平成15年12月18日付提出の包括委任状を援用する。 【援用の表示】



【書類名】特許請求の範囲

【請求項1】

金属と炭素繊維とを焼結させて得られる金属基炭素繊維複合材料であって、前記炭素繊維は前記複合材料の総質量を規準として10~80質量%含まれ、前記複合材料は理想密度の70%以上まで焼結されていることを特徴とする金属基炭素繊維複合材料。

【請求項2】

前記炭素繊維は、ピッチ系炭素繊維、PAN系炭素繊維、気相成長炭素繊維、カーボンナノチューブ、およびナノチューブ・ナノファイバー撚合ワイヤーからなる群から選択されることを特徴とする請求項1に記載の金属基炭素繊維複合材料。

【請求項3】

前記金属は、銅、アルミニウム、マグネシウムおよびこれらを基とする合金からなる群から選択されることを特徴とする請求項1に記載の金属基炭素繊維複合材料。

【請求項4】

前記金属はアルミニウムまたはそれを基とする合金であり、2.6g/cm³以下の密度を有することを特徴とする請求項3に記載の金属基炭素繊維複合材料。

【請求項5】

前記金属は銅またはそれを基とする合金であり、6.8g/cm³以下の密度を有することを特徴とする請求項3に記載の金属基炭素繊維複合材料。

【請求項6】

前記金属はマグネシウムまたはそれを基とする合金であり、2.1g/cm³以下の密度を有することを特徴とする請求項3に記載の金属基炭素繊維複合材料。

【請求項7】

前記炭素繊維が配列されていることを特徴とする請求項1に記載の金属基炭素繊維複合材料。

【請求項8】

炭素繊維配列方向において300W/mK以上の熱伝導率を有することを特徴とする請求項7に記載の金属基炭素繊維複合材料。

【請求項9】

請求項1~8のいずれかに記載の金属基炭素繊維複合材料を放熱部材として用いることを特徴とする半導体を用いた電子機器。

【請求項10】

請求項1~8のいずれかに記載の金属基炭素繊維複合材料を放熱部材として用いることを特徴とするパワーモジュール。

【請求項11】

炭素繊維と金属の粉末とを物理的に混合して金属繊維混合物を得る工程1と、

前記金属繊維混合物を配列させながら、治具中に充填する工程2と、

前記治具を大気中、真空中または不活性雰囲気中に設置し、加圧しながら直接パルス電流を通電させ、それによる発熱で焼結をする工程3と

を特徴とする金属基炭素繊維複合材料の製造方法。

【請求項12】

前記炭素繊維は、ピッチ系炭素繊維、PAN系炭素繊維、気相成長炭素繊維、カーボンナノチューブ、およびナノチューブ・ナノファイバー撚合ワイヤーからなる群から選択されることを特徴とする請求項11に記載の金属基炭素繊維複合材料の製造方法。

【請求項13】

前記金属は、銅、アルミニウム、マグネシウムおよびこれらを基とする合金からなる群から選択されることを特徴とする請求項11に記載の金属基炭素繊維複合材料の製造方法

【請求項14】

前記炭素繊維の繊維長は100nm~5mmであり、前記工程1は、ボールミル等の物理的混合法を用いて実施されることを特徴とする請求項11に記載の金属基炭素繊維複合



材料の製造方法。

【請求項15】

前記炭素繊維の繊維長は5mm以上であり、前記工程1は繊維方向を保持した物理的混合法によって実施されることを特徴とする請求項11に記載の金属基炭素繊維複合材料の製造方法。

【請求項16】

前記炭素繊維は、ピッチ系炭素繊維、PAN系炭素繊維またはナノチューブ・ナノファイバー撚合ワイヤーと、気相成長炭素繊維またはカーボンナノチューブとの混合物であることを特徴とする請求項11に記載の金属基炭素繊維複合材料の製造方法。

【請求項17】

前記工程2において、前記炭素繊維の方向を2次元的に制御したことを特徴とする請求項11に記載の金属基炭素繊維複合材料の製造方法。



【書類名】明細書

【発明の名称】金属基炭素繊維複合材料およびその製造方法

【技術分野】

[0001]

本発明は金属基炭素繊維複合材料に関する。より詳細には、常温から数百℃で作動する装置の放熱に適した高熱伝導率を有する金属基炭素繊維複合材料、およびパルス通電焼結法による金属基炭素繊維複合材料の製造方法に関する。

【背景技術】

[0002]

従来、半導体を用いた電子装置またはパワーモジュールの放熱部材(基板、ヒートシンク、ヒートスプレッダなど)として、アルミニウムまたは銅のような熱伝導率が高い金属またはそれらの合金が用いられてきている。しかしながら、それら装置の高性能化に伴い、それらの発熱量が増大する傾向が顕著である。さらに、それら装置の小型軽量化に伴い、放熱部材の小型軽量化が求められてきている。

[0003]

この問題に関して、優れた熱伝導性を有し、かつ軽量である炭素繊維を用いた金属基炭素繊維複合材料が注目されてきている。そのような金属基炭素繊維複合材料は、炭素繊維から形成されるプレフォームに対して、アルミニウムなどの金属の溶湯を加圧または非加圧で含浸させる溶湯含浸法によって形成されるのが一般的である(特許文献 1 参照)。

[0004]

溶湯含浸法によって金属基炭素繊維複合材料を形成する際の問題は、炭素繊維と溶湯中の金属との化学反応による金属炭化物の生成である。たとえば、溶湯中のアルミニウムと炭素繊維との反応によるA14C3の生成がある。生成したA14С3などの炭化物は、常温における水または水蒸気との接触により、メタンなどの炭化水素ガスと金属水酸化物へと変質し、炭素繊維と母材(マトリクス)の金属との間に空隙が生じ、複合材料の強度および熱伝導率が大きく低下することが知られている。

[0005]

溶湯含浸法における炭化物の形成を抑制するための方法として、セラミックコーティング (特許文献 2 参照) またはフッ素コーティング (特許文献 3 参照) のようなコーティングを炭素繊維に施す方法が検討されてきている。あるいはまた、炭素を主成分とするバインダー (ピッチ樹脂など) を用いて炭素繊維のプレフォームを形成する方法 (特許文献 4 参照)、または溶湯として用いる金属を合金化して溶湯の温度を低下させて溶湯含浸時の反応性を低下させること (特許文献 5 参照) が検討されてきている。

[0006]

【特許文献1】特開2002-194515号公報

【特許文献2】特開2001-300717号公報

【特許文献3】特開平5-125562号公報

【特許文献4】特開2000-303155号公報

【特許文献5】特開平11-256254号公報

【発明の開示】

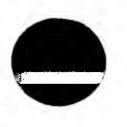
【発明が解決しようとする課題】

[0007]

しかしながら、前述のように炭素繊維にコーティングを施す方法および炭素を主成分とするバインダーによってプレフォームを形成する方法は、追加の工程および材料などを必要とし、複合材料のコストの増大を招く可能性がある。また、溶湯として合金を用いる方法においては、該合金を準備する工程が必要となる。さらに、いずれの方法においても、マトリクスとして用いる金属ないし合金を溶湯とするために高温が必要であり、多くのエネルギーを必要とする。

[0008]

これに対して、本発明は、一般的に用いられている安価な原材料を用い、より小さなエ



ネルギーによって実施可能であると同時に、炭化物の生成を抑制する金属基炭素繊維複合材料の製造方法、および該方法によって製造される金属基炭素繊維複合材料を提供しようとするものである。

【課題を解決するための手段】

[0009]

本発明の第1の実施形態である金属基炭素繊維複合材料は、金属と炭素繊維とを焼結させて得られる金属基炭素繊維複合材料であって、前記炭素繊維は前記複合材料の総質量を規準として10~80質量%含まれ、前記複合材料は理想密度の70%以上まで焼結されていることを特徴とする。前記炭素繊維は、ピッチ系炭素繊維、PAN系炭素繊維、気相皮炭素繊維、カーボンナノチューブ、およびナノチューブ・ナノファイバー撚合ワイヤーからなる群から選択されてもよい。前記金属は、銅、アルミニウム、マグネシウムおびこれらを基とする合金からなる群から選択することができる。また、該金属基炭素繊維複合材料は、金属としてアルミニウムまたはそれを基とする合金を用いる場合には好ましくは2.6g/cm³以下、金属としてマグネシウムまたはそれを基とする合金を用いる場合には好ましくは6.8g/cm³以下、金属としてマグネシウムまたはそれを基とする合金を用いる場合には好ましくは2.1g/cm³以下の密度を有する。さらに、炭素繊維複合材料において、前記炭素繊維が配列されていてもよい。その場合には、炭素繊維複合材料において、前記炭素繊維が配列されていてもよい。上記のような金属基炭素繊維複合材料を半導体を用いた電子装置またはパワーモジュールの放熱部材(基板、ヒートシンク、ヒートスプレッダなど)として用いてもよい。

[0010]

本発明の第2の実施形態である金属基炭素繊維複合材料の製造方法は、炭素繊維と金属の粉末とを物理的に混合して金属繊維混合物を得る工程1と、前記金属繊維混合物を配列させながら、治具中に充填する工程2と、前記治具を大気中、真空中または不活性雰囲気中に設置し、加圧しながら直接パルス電流を通電させ、それによる発熱で焼結をする工程3とを特徴とする。前記炭素繊維は、ピッチ系炭素繊維、PAN系炭素繊維、気相成長炭素繊維、カーボンナノチューブ、およびナノチューブ・ナノファイバー撚合ワイヤーからなる群から選択されてもよい。前記金属は、銅、アルミニウム、マグネシウムおよびこれらを基とする合金からなる群から選択することができる。前記炭素繊維の繊維長が100nm~5mmである場合、工程1は、ボールミル等の物理的混合法を用いて実施することができる。あるいはまた、前記炭素繊維の繊維長が5mm以上である場合、工程1は適な径の棒を伴うロッドミル等を用いる繊維方向を保持した物理的混合法によって実施することができる。好ましくは、前記炭素繊維は、ピッチ系炭素繊維、PAN系炭素繊維あるいはナノチューブ・ナノファイバー撚合ワイヤーと、気相成長炭素繊維またはカーボンナノチューブとの混合物であってもよい。さらに、工程2において、前記炭素繊維の方向を2次元的に制御することも可能である。

【発明の効果】

[0011]

以上のような構成を採ることによって、半導体を用いた電子装置またはパワーモジュールの放熱部材(基板、ヒートシンク、ヒートスプレッダなど)として有用な、軽量で高熱伝導率を有する金属基炭素繊維複合材料を得ることができる。また、本発明の方法によれば、特に追加の工程ないし材料を必要とすることなく、金属と炭素繊維との間の反応による金属炭化物の生成を抑制することができ、より安価かつ簡便な方法で優れた特性を有する金属基炭素繊維複合材料を形成することが可能となる。さらに、本発明の金属基炭素繊維複合材料では炭素繊維が配列されているので、熱流の移動方向を炭素繊維の配列方向によって制御することができる。この特徴は、高集積化が進んだ半導体を用いた電子装置などのように隣接するデバイスへの熱の移動を抑制したい場合に特に有用である。

【発明を実施するための最良の形態】

[0012]

本発明の第1の実施形態は、金属と炭素繊維とを焼結させて得られる金属基炭素繊維複



合材料である。この金属基炭素繊維複合材料は、詳細を後述する、固相において予め混合された金属および炭素繊維の複合体をパルス通電焼結法にて焼結させることによって得られるものである。

[0013]

本発明に用いられる炭素繊維は、ピッチ系炭素繊維、PAN系炭素繊維、気相成長炭素繊維、カーボンナノチューブ、あるいは、気相成長炭素繊維またはカーボンナノチューブを撚り合わせたナノチューブ・ナノファイバー撚合ワイヤーであってもよい。ピッチ系炭素繊維および<math>PAN系炭素繊維は、長さ数百mにわたるものが市販されており、それを所望の長さに切断して本発明に用いることができる。ナノチューブ・ナノファイバー撚合ワイヤーを用いてもよい。ピッチ系炭素繊維または<math>PAN系炭素繊維を用いる場合、5μm~20μmの直径を有する繊維が適当である。また、それら炭素繊維は、所望される複合材料の寸法にも依存するが、<math>5mm以上、好ましくは10mm~1mm0長さで用いることができる。望ましくは、所望される複合材料の一端から他端までの長さを有する炭素繊維を用い、該炭素繊維を1方向に配列させ、該複合材料の一端から他端まで連続している炭素繊維を用いる。このように構成することが高い熱伝導性を実現する上で有効である。

[0014]

一方、気相成長炭素繊維およびカーボンナノチューブは、 $100\,\mathrm{nm}\sim100\,\mu\,\mathrm{m}$ の繊維長のものが知られている。また、ピッチ系炭素繊維、 PAN 系炭素繊維およびナノチューブ・ナノファイバー撚合ワイヤーを $5\,\mathrm{mm}$ 以下(たとえば $100\,\mu\,\mathrm{m}\sim5\,\mathrm{mm}$)の繊維長に切断して、本発明に用いてもよい。これらの繊維を用いる場合、 $100\,\mathrm{nm}\sim5\,\mathrm{mm}$ の長さの不連続の短繊維が金属マトリクス中に分散されている金属基炭素繊維複合材料が得られる。特定の用途においては、このような不連続の短繊維を用いても、該繊維を2次元的に配列させることによって充分な熱伝導性が得られる。繊維が2次元的に配列された状態とは、個々の繊維の向きが直交座標系の3軸の内の2つの軸(たとえば2軸)の方向には向いていないことを意味する。繊維の向きが2軸に向いていない場合、20、20 平面が熱の易伝導平面となる。

[0015]

前述の5mm以上の長さを有する長繊維と、前述の100nm~5mmの長さの不連続の短繊維とを混合して用いてもよい。この場合には、容易に1方向に配列することが可能な長繊維が形成する間隙に短繊維が介在する構造の複合材料が得られ、短繊維を1方向に配列させることが容易となり、該配列方向において高い熱伝導性を実現することが可能となる。

$[0\ 0\ 1\ 6]$

本発明に用いる金属は、高い熱伝導性を有する金属であり、アルミニウム、アルミニウムの合金、銅、銅の合金、マグネシウムまたはマグネシウムの合金を含む。熱伝導性を高くすることが第一義的目的である場合、銅またはその合金を用いることができる。あるいはまた、軽量であることが第一義的目的である場合、より小さい密度を有するアルミニウム、アルミニウムの合金、マグネシウムまたはマグネシウムの合金を用いることができる。特に、2.6 g/cm³以下の密度を有する金属基炭素繊維複合材料を作製する場合、アルミニウム、アルミニウムの合金、マグネシウムまたはマグネシウムの合金を用いることが有利である。後述するように、本発明の金属基炭素繊維複合材料を形成する際に、金属を炭素繊維表面に付着させる。これを実施するために、該金属は、平均粒径10 nm~100 μ m、好ましくは10 nm~50 μ mの粉末として用いられる。

[0017]

本発明の金属基炭素繊維複合材料は、該複合材料の総質量を規準として10~80質量%、好ましくは30~80質量%、より好ましくは50~80質量%の炭素繊維を含む。そして、本発明の金属基炭素繊維複合材料は、理想密度の70%以上、好ましくは90%~100%の相対密度を有する。本発明における理想密度とは、炭素繊維が金属のマトリクス中に空隙なしに充填されたと仮定した場合に、用いた炭素繊維および金属の密度、ならびに炭素繊維と金属との組成比から計算される密度を意味する。金属基炭素繊維複合材



料が前述の範囲内の組成および密度を有することによって、材料中に空隙が存在してもよいにもかかわらず、該複合材料が炭素繊維配列方向において300W/mK(ワット毎メートル毎ケルビン)の熱伝導率を有することが可能となる。なお、本発明における「繊維配列方向」とは、繊維長が5mm以上の長繊維が1方向に配列されている場合にはその繊維の軸方向を意味し、100nm~5mmの長さの短繊維が2次元的に配列されている場合には、熱の易伝導平面の方向を意味する。

[0018]

さらに、用いる金属の種類および炭素繊維の組成比を最適化することによって、本発明の金属基炭素繊維複合材料は、金属としてアルミニウムまたはその合金を用いた場合、2.6 g/c m³以下、好ましくは2.2~2.6 g/c m³、より好ましくは2.2~2.5 g/c m³の密度を有することが望ましい。金属としてマグネシウムまたはその合金を用いた場合、2.1 g/c m³以下、好ましくは1.8~2.1 g/c m³、より好ましくは1.9~2.1 g/c m³の密度を有することが望ましい。このように低い密度を有する複合材料は、軽量の放熱部材(基板、ヒートシンク、ヒートスプレッダなど)を形成する際に有用である。また、高い熱伝導性を目的として金属として銅またはその合金を用いた場合、本発明の金属基炭素繊維複合材料は、6.8 g/c m³以下、好ましくは2.5~6.8 g/c m³、より好ましくは2.5~4.6 g/c m³の密度を有することが望ましい。

[0019]

本発明の金属基炭素繊維複合材料は、半導体を用いた電子装置またはパワーモジュール の放熱部材(基板、ヒートシンク、ヒートスプレッダなど)として有用である。半導体を 用いた電子装置は、たとえば中央処理装置(CPU)、記憶素子(メモリ)、各種装置の コントローラIC、フラットパネルディスプレイ装置、画像処理装置、通信装置(無線お よび有線)、光電ハイブリッド回路など当該技術において知られている任意のものであっ てもよい。パワーモジュールは、サイリスタ、GTO、IGBT、IEGTなどの素子を 用いたコンバータ、インバータなどを含む。また、本実施形態の金属基炭素繊維複合材料 では炭素繊維が配列されているので、熱流の移動方向を炭素繊維の配列方向によって制御 することができる。この特徴は、高集積化が進んだ半導体を用いた電子装置などのように 隣接するデバイスへの熱の移動を抑制したい場合に特に有用であり、たとえば炭素繊維を 冷却対象のデバイスから装置の上方へ向けて配列させて、専ら装置の上方への熱流の移動 を可能にすることができる。本発明の金属基炭素繊維複合材料をヒートシンクまたはヒー トスプレッダのような放熱部材として用いる場合、該材料は適当な形状に加工されて、こ れらの装置において発生する熱を、中間的ないし最終的な冷媒へと輸送するように取り付 けられる。この際に、本発明の複合材料およびそれら装置の接合部において、それぞれの 表面の凹凸を充填するための柔軟な伝熱媒体(たとえば、銀などの高熱伝導性粒子を分散 させてもよいシリコーングリース、熱伝導シートなど)を用いて、装置から複合材料への 均一な熱伝導を達成してもよい。

[0020]

以下、本発明の金属基炭素繊維複合材料の製造方法について詳細に説明する。本発明の製造方法の第1の工程は、金属粉末と炭素繊維とを固体状態で混合して、炭素繊維表面に金属が付着した金属繊維混合物を形成する工程である。

[0021]

繊維長が5mm以上の長繊維(ピッチ系炭素繊維、PAN系炭素繊維またはナノチューブ・ナノファイバー撚合ワイヤー)を用いる場合、引き続く金属繊維混合物の配列工程を容易にするために、本工程を、炭素繊維の繊維方向を保持することが可能な物理的混合法によって実施することが望ましい。この場合には、適当な径の棒状の粉砕媒体を用いてもよいロッドミルを用いて本工程を実施することができる。本工程において用いるロッドミルは、炭素繊維が捩れたり、互いに絡み合ったりしないように、充分に小さな内径を有することが望ましく、好ましくは10mm~20mmの内径を有することが望ましい。

[0022]



繊維長が100nm~5mmの長さの短繊維(気相成長炭素繊維またはカーボンナノチューブ)を用いる場合、ボールミル、ロールミル、高速回転ミルなどによる物理的混合法を用いて本工程を実施することができる。なお、本工程においては、予め別途粉砕して前述のような粒径を有する金属粉末を用いてもよいし、より大きな粒径を有する金属粉末を用いて、金属粉末の粉砕と炭素繊維への付着を同時に行ってもよい。

[0023]

本発明の製造方法の第2の工程は、焼結装置の治具中に金属繊維混合物を配列させながら充填する工程である。本発明において用いることができる焼結装置を図1に示す。図1の焼結装置は、容器1と、貫通孔を有するダイ2ならびに該貫通孔に嵌合する下部パンチ3および上部パンチ4とで構成される治具と、下部パンチ3と上部パンチ4に対して圧力を加えるプラテン5およびプランジャ6と、下部パンチ3と上部パンチ4に接続され、金属繊維混合物に対して電流を流すための電源7とを備える。

[0024]

ダイ2に下部パンチ3を嵌合させて形成される凹部に、繊維を配列させながら、金属繊維混合物8を充填する。繊維長が5mm以上の長繊維を用いる場合、充填時に繊維を配列させることが望ましい。繊維長が100nm~5mmの長さの短繊維を用いる場合、充填時に繊維を配列させてもよいし、後述する焼結工程において焼結と同時に繊維の配列を行ってもよい。

[0025]

次に、充填された金属繊維混合物 8 の上に上部パンチ 4 を載置し、組み合わせられた治具を、容器 1 内のプレス機のプラテン 5 およびプランジャ 6 の間に配置し、焼結工程を実施する。焼結工程は、大気中、真空中または不活性雰囲気中で実施することが好ましい。容器 1 内を真空とするために、容器 1 は適切な真空排気系と接続される排気口(不図示)を有していてもよい。真空中で焼結工程を行う場合、容器内圧力を $0 \sim 2$ 0 P a 、好ましくは $0 \sim 5$ P a とすることが望ましい。あるいはまた、容器 1 が不活性ガス導入口およびガス排出口(ともに不図示)を有して、容器 1 を不活性ガス(窒素、アルゴン、ヘリウムなど)でパージして不活性雰囲気を実現してもよい。

[0026]

次に、上部パンチ4をプランジャで押圧して、金属繊維混合物 8 に圧力を印加する。印加される圧力は、10~100 MPa、好ましくは20~50 MPaの範囲内であることが望ましい。

[0027]

そして、下部パンチ 3 および上部パンチ 4 に接続される電源 7 を用いて、パルス状の電流を金属繊維混合物 8 に通電して焼結を実施する。この際に用いられる電流のパルス幅は、 $0.005\sim0.02$ 秋、好ましくは $0.005\sim0.01$ 秒であり、電流密度(ダイ2の貫通孔の断面積を規準とする)が $5\times10^5\sim2\times10^7$ A/m²、好ましくは $5\times10^6\sim1\times10^7$ A/m²であることが望ましい。そのような電流密度を達成するための電圧は、金属繊維混合物 8 を含めた導電経路の抵抗値に依存するが、通常 $2\sim8$ Vの範囲内である。パルス状電流の通電は、所望される焼結が完了するまで継続され、その継続時間は複合材料の寸法、電流密度、炭素繊維の混合比などに依存して変化する。

[0028]

前述のようにパルス状電流を通電することによって、金属粒子の塑性変形および粉末間の融着が生じて焼結が進行する。本工程のようにパルス状電流を用いた場合、金属繊維混合物全体を加熱するのとは異なり金属粒子が結合を起こすべき部位に発熱が集中するので、電流のエネルギーをより効率的に利用し、より速やかに焼結を行うことが可能となる。そして、金属繊維混合物全体の温度はそれほど上昇することがなく、金属一炭素繊維間の反応による炭化物が生成しないという点において、従来の溶湯含浸法よりも有利である。したがって、コーティングなどを施されていない安価な炭素繊維を用いて、優れた特性を有する金属基炭素繊維複合材料を得ることが可能である。また、通電初期に発生するプラズマが、粉末の吸着ガスおよび酸化被膜の除去などの作用を有する点においても、通常の



抵抗加熱法よりも有利である。

[0029]

繊維長が100nm~5mmの長さの短繊維を用いる場合、この焼結段階においても繊 維の配列が進行する。すなわち、パルス状電流の通電による金属粒子の焼結に伴う変形の 際に、棒状粒子(短繊維)がパンチによる荷重印加方向から倒れて、荷重印加方向に垂直 な面に平行方向に配列する。この際には、荷重印加方向に垂直な面が熱の易伝導平面とな る。

[0030]

5mm以上の長さを有する長繊維と、100nm~5mmの長さの不連続の短繊維とを 混合して用いる場合、前述と同様の作用により、充填時に長繊維と平行に配列しなかった 短繊維を、焼結工程において長繊維と平行に配列させることができる。

【実施例1】

[0031]

平均粒径30μmのアルミニウム粉末(キシダ化学製)6gと、繊維長20cm、直径 10μmのピッチ系炭素繊維(日本グラファイトファイバー製、YS-95A)3gと、 直径5mm×長さ20mmのガラス棒とを、内径13mmのロッドミル中に配置した。ロ ッドミルをその軸に沿って回転させて混合を実施して、金属繊維混合物を得た。

[0032]

次に、図1に示す装置に金属繊維混合物を充填し、装置内圧力を8Paとした。本実施 例においては、20×20cmの貫通孔を有するダイを用いた。ダイと下部パンチを嵌合 させ、それによって形成された凹部に、炭素繊維を1方向に配列させるようにして金属繊 維混合物を充填した。次に、充填された金属繊維混合物の上に上部パンチを配置し、プラ ンジャによって25MPaの圧力を印加した。

[0033]

そして、上部パンチおよび下部パンチに接続された電源を用いて、パルス幅0.01秒 、電流密度 1×10^7 A/m² (最高)、電圧 5 V(最高)のパルス状電流を 2 0 分間に わたって通電して、金属繊維混合物を焼結させ、20×20×8cmの寸法を有する金属 基炭素繊維複合材料を作製した。

得られた金属基炭素繊維複合材料は、複合材料の総重量を規準として45%の炭素繊維 を含有し、1.91g/cm³の密度を有した。この材料の理想密度は、2.40g/c m³であり、相対密度は78%であった。得られた複合材料の断面の光学顕微鏡写真を図 2に示す。さらに得られた複合材料の熱伝導率を測定したところ、炭素繊維配列方向にお いて350W/mKの値が得られた。

【実施例2】

[0035]

炭素繊維の量を4gに変更し、アルミニウム粉末の量を4gに変更したことを除いて実 施例1の手順を繰り返した。得られた金属基炭素繊維複合材料は、複合材料の総重量を規 準として 60%の炭素繊維を含有し、 1.75 g/cm^3 の密度を有した。この材料の理 想密度は、2.38g/cm 3 であり、相対密度は73%であった。得られた複合材料の 熱伝導率を測定したところ、炭素繊維配列方向において300W/mKの値が得られた。

【図面の簡単な説明】

[0036]

【図1】本発明の金属基炭素繊維複合材料の製造に用いる装置の一例を示す図である

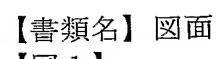
【図2】実施例1で得られた金属基炭素繊維複合材料の断面の光学顕微鏡写真を示す 図である。

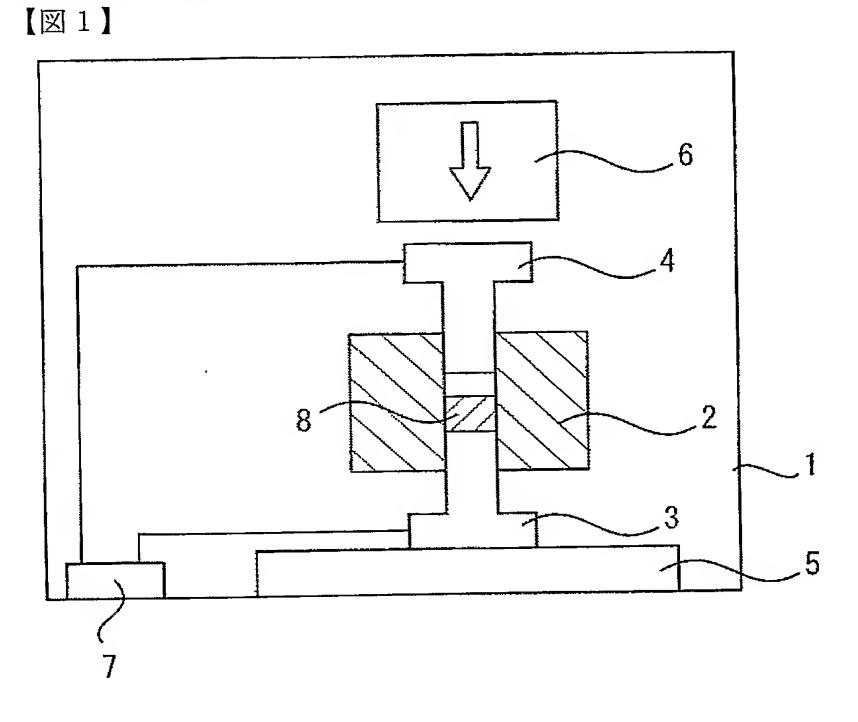
【符号の説明】

[0037]

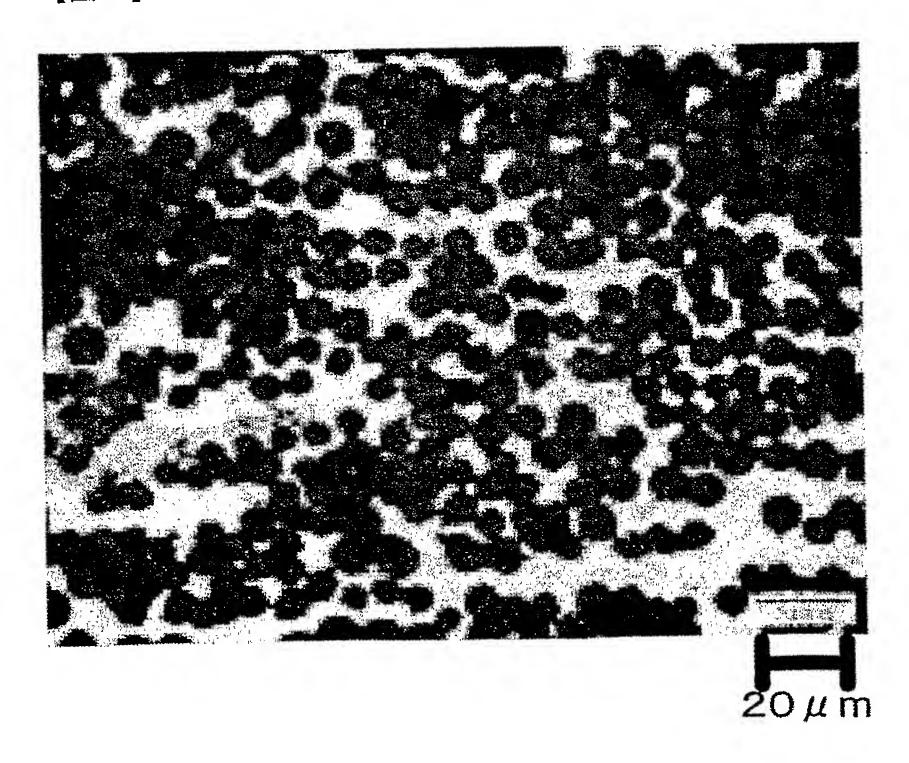
1 容器

- 2 ダイ
- 3 下部パンチ
- 4 上部パンチ
- 5 プラテン
- 6 プランジャ
- 7 電源
- 8 金属繊維混合物





【図2】





【書類名】要約書

【要約】

【課題】 金属炭化物の生成を抑制しつつ、軽量で高熱伝導率を有し、かつ熱流の方向制御を可能とする金属基炭素繊維複合材料の製造方法の提供。

【解決手段】 炭素繊維と金属の粉末とを物理的に混合して金属繊維混合物を得る工程と、金属繊維混合物を配列させながら治具中に充填する工程と、治具を大気中、真空中または不活性雰囲気中に設置し、加圧しながら直接パルス電流を通電させ、それによる発熱で焼結をする工程とを含む金属基炭素繊維複合材料の製造方法。ここで、該複合材料は、複合材料の総質量を規準として10~80質量%の炭素繊維を含み、理想密度の70%以上まで焼結されている。

【選択図】 図1

特願2003-421619

出願人履歴情報

識別番号

[591282205]

変更年月日
 変更理由]
 住 所

氏

名

1991年11月22日 新規登録 島根県松江市殿町1番地 島根県